DERWENT-ACC-NO: 1978-15227A

DERWENT-WEEK: 197808

COPYRIGHT 1999 DERWENT INFORMATION LTD

TITLE: Optical glass contg. oxide(s) of boron, lanthanum and hafnium - and free of toxic components such as thorium and cadmium oxide(s)

PATENT-ASSIGNEE: OHARA OPTICAL GLASS MFG[OHARN]

PRIORITY-DATA: 1976JP-0077886 (July 2, 1976)

PATENT-FAMILY:

LANGUAGE PUB-DATE PUB-NO

PAGES MAIN-IPC

N/A January 14, 1978 JP 53004023 A

N/A 000

INT-CL (IPC): C03C003/14

ABSTRACTED-PUB-NO: JP53004023A

BASIC-ABSTRACT: Optical glass of high refraction and low dispersion comprises

in wt.% 9-47% B2O 10-60% La2O3 0.1-25% HfO2, 0-25% Y2O3, 0-50% Gd2O3 0-40%

Yb203 (whereby La203+Y203+Gd203+Yb203=25-68%) 0-10% Si02,

0-15% GeO2, 0-20%

TiO2, 0-10% ZrO2, 0-20% Nb2O3, 0-30% Ta2O3, 0-5% Al2O3

0-20% PbO, 0-5% SnO2,

0-20% In2O3, 0-30% Bi2O3, 0-35% WO2, 0-10% of >=1 MgO CaO

SrO BaO and ZnO,

0-0.5% of >=1 Li2O, Na2O and K2O and 0-0.2% as F2 of a

fluoride by substituting

one or more oxides of the above elements.

The optical glass is basically a B2O3-La2O3-HfO2 glass, being free from hazardous substance like ThO2 and CdO, and shows large Abbe numbers, with a

refractive index of 1.70-2.00, thus being useful as lens for optical appts.

TITLE-TERMS:

OPTICAL GLASS CONTAIN OXIDE BORON LANTHANUM HAFNIUM FREE

08/21/2002, EAST Version: 1.03.0002

TOXIC COMPONENT THORIUM CADMIUM OXIDE

DERWENT-CLASS: L01

CPI-CODES: L01-A; L01-A01B; L01-A03A; L01-A03C; L01-A04;

L01-A06D; L01-A07;

L01-L05;

(9日本国特許庁

公開特許公報

①特許出願公開

昭53-4023

⑤ Int. Cl².C 03 C 3/14

C 03 C

識別記号

101

❸日本分類 21 A 22 庁内整理番号 7417-41 43公開 昭和53年(1978)1月14日

発明の数 1 審査請求 未請求

(全 4 頁)

60光学ガラス

②特 願 昭51-77886

3/30

②出 願 昭51(1976)7月2日

70発 明 者 小森田藤夫

八王子市東浅川町202

仰発 明 者 中原宗雄

相模原市小山1の15の46

⑪出 願 人 株式会社小原光学硝子製造所

相模原市小山1丁目15番30号

個代 理 人 弁護士 羽柴隆

明 細 書

1.発明の名称 光学ガラス

2. 特許請求の範囲

重量がで、B₂ U₂ 9~47 %、La₂ U₃ 10~60 %、HfO₂ 0.1~25 %、Y₂ O₃ 0~25 %、Gd₄ O₄ 0~0~50 %、Yb₂ O₃ 0~40 %、但し、La₂ O₄ + Y₁ O₅ + Gd₂ O₄ + Yb₃ O₅ 25~68 %、SiO₄ 0~10 %、GeO₄ 0~15 %、TiO₅ 0~20 %、ZrO₁ 0~10 %、Nb₂ O₃ 0~20 %、Ta₁ O₆ 0~30 %、Al₂ O₆ 0~5 %、PbO 0~20 %、SnO₆ 0~5 %、In₂ O₅ 0~20 %、Bi₁ O₅ 0~30 %、WO₆ 0~35 %、MgO、CaO、SrO、BaO かよび ZnO の一種又は二種以上の合計量 0~10 %、Li₂ U、Na₂ O かよび 上配各元素の一種又は二種以上の合計量 0~0.5 %、かよび上配各元素の一種又は二種以上の合計 20~0.2 %、からなる高屈折低分散光学カラス。

3. 発明の詳細な説明

本発明は、光学性能を表示する屈折率(Nd)-フッペ数(Vd)直角座標上(図1)において、屈折率(Nd)が $1.70 \sim 2.00$ の範囲にあり、屈折率に対するアッペ数がNd=1.70、Vd=55 と Nd=2.00、Vd=25 との二点を結ぶ直線で示される値より大きい領域にある有害成分を含まない光学ガラスに関する。

カメラ等の光学機械用レンズには、光学設計上、高屈折低分散性光学ガラスの使用が適しており、この目的に使用するガラスの光学性能を高めるためにはThO。やCdO 等の成分を用いることが効果的である。しかし、これらの成分は有害であり、ガラスの製造に用いないことが要望されている。このため従来から種々の光学ガラス、例えば、B.O. - La.O. - ZrO。および(又は)Ta.O. 系ガラスやB.O. - La.O. - Gd.O. - Ta.O. 系ガラスやB.O. - La.O. - Gd.O. - Ta.O. 系ガラスをおいたいる。これらの系で必須成分として用いられるZrO。やTa.O.は、ガラスの安定性を改善しつつ高屈折低分散性を維持する効果が知られている。しかし、ZrO.は一般にガラス中への容解

特別 昭53-4023(2)

性が悪いため、その効果を活用することが制限されており、また Tar O.は、一般に ZrO.に比しガラス中への密解性が改善されガラスは安定化 し高屈折性を維持するが、ガラスの低分散性能を劣化させる等のため、上記の系等においては、安定な上に満足すべき十分高度な高屈折低分散性を有するガラスを得がたい欠点があつた。

本発明者等は、上述の欠点を解消する目的で鋭意試験研究を重ねた結果、 B.O. - La.O.系ガラスにおいて、安定性を制めつつ高度の高屈折低分散性を与え得る効果を有し、しかもガラス中への格解性が良好なためその効果を十分発揮し得る成分としてHfO.を導入することが厳適であることをみいたした。本発明はこの知見に基づいてなされ、これにより上記の目的を選成することができる。

従来から、B.O. - La.O.系ではガラス化範囲が 他めて挟く、ガラスは不安定であることが知られ ている。しかし、本発明において、B.O. - La.O. - HfO. 系では一定の広がりを示すガラス化範囲 があり、ガラスは安定化する。そして、このカラ

Yo, O, 0~40%、但し、La, O, + Y, O, + Gd, O, + Yb, O, 25~08%、SiO, 0~10%、GeO, 0~15%、TiO, 0~20%、ZrO, 0~10%、Nb, O, 0~20%、Ta, O, 0~30%、Al, O, 0~5%、PbO 0~20%、SnO, 0~5%、In, O, 0~20%、Bi, O, 0~30%、WO, 0~35%、MgO、CaO、SrO、BaOかよびZnOの一種又は二種以上の合計量0~10%、Li, O、Na, O、かよびKaOの一種又は二種以上の合計量0~0.5%、かよび上記各元素の一種又は二種以上の合計量0~0.5%、かよび上記各元素の一種又は二種以上の合計量0~0.5%、か

上記のように各成分の組成範囲を限定した理由 は下記のとおりである。

B.O.は、9 %より少ないと失透傾向が著しく増大し、安定なガラスになり得ず、また47 %より多いと分相傾向が著しく増大し均質なガラスが得がたくなる。

La. U. は、高屈折低分散性を高めるのに重要を成分であるが、その量が10~60%の範囲を超えて

ス化範囲のうち、前配目標の光字性能を満たす組成範囲は、重量まで(以下重量まで示す)、B,O,32~40 %、La,O,50~60 %、HfO,1.8~15 %である。さらに、との三成分系にY,O,、Gd,O,、Yb,O,、SiO,、GeO,、TiO,、ZrO,、Nb,O,、Ta,O,、Al,O,、SnO,、In,O,、Bi,O, かよびWO。の一種又は二種以上を加えることによつて、上記B,O,、La,O,およびHfO。の各成分の組成範囲が前配目標の光学性能を衡足しつつ、一層拡大し、より安定なガラスが得られることがわかつた。

本発明において、ガラスの光学性能に与える HfO。の効果、とくに分散性能に与える効果は、上 配 2rO。や Ta。O。よりむしろ一層有効な La。O。に極 めて近似しており、従つて本発明のガラスは、屈 折率に対する分散性能が従来得られなかつた高度 な領域にまでおよぶ特徴がある。

本発明にかかる光学カラスの組成範囲を示すと つぎのとおりである。

即ち、B₁O₂ 9~47%、La₁O₂ 10~60%、HfO₂
0.1~25%、Y₁O₂ 0~25%、Gd₁O₂ 0~50%、

増減すると、いずれの場合もガラスは失透傾向が 増し不安定となる。

本発明において、HfO.は、前述のとおりの効果を有する重要な成分であるが、その量が 0.1 多より少ないとガラスの屈折率に対する低分散性能と安定性が劣化し、又 25 多より多いとガラスを溶融する際未溶融物を生じ均質なガラスをつくることが困難となる。

Y.O.、Gd.O. および Yb.O.はいずれも La.O. と非常に類似した光学的性質をカラスに与え、しかもカラスを安定化するが、Y.O.と Yb.O. の量があるおよび40多をそれぞれ超えると、カラスは失透しやすく不安定となり、又 Gd.O.の量が50多を超えると分相を生じやすくなり均質なカラスが待がたくなる。さらに、これらの成分は La.O.との合計量であるより少ないと前配図1 に掲げた目標の光学性配を満足することができず、又68多より多いとカラスは失透しやすく不安定となる。

SiOLと GeO. は、俗敵の際いずれもガラスの粘性を高め失遊娘向を減少させる効果があるが、

特別 昭53-4023 (3)

SiO,の量が10 多を超えると、ガラスの密解性が悪化し均質な製品を得がたくなり、又 GeO,の量が15 多を超えると、ガラスは失透しやすくなる。

TiO.は、屈折率を高めガラスを安定化する効果があるが、その量が20%を超えると分散が高くなり、目標の光学性能が得られなくなる。

ZrO.は、前述の効果があるが、その量が10 多を 超えるとガラスを溶融する際、未溶解物を生じ均 質なガラスが得がたくなる。

Nb. いは、ガラスを安定化し高屈折低分散性を 与えるのに有効であるが、その量が20%を超える と目標の光学性能が得られなくなり、しかもガラ スに治色を与えるので好ましくない。

Ta, O. は、前述のようにガラスを安定化し高屈 折性の維持に効果があるが、その量が30多を超え るとカラス中への搭解性が悪化し均質なガラスが 得がたくなる。

Al, O. は、カラスを溶融する際、粘性を大きく し、カラスの失透傾向と分相傾向および化学的耐 久性を改善する効果があるが、その質が5%を超 えるとガラスはかえつて失透しやすくなる。

PbOは、屈折率を高めSiO、原料のガラス中への 密解性を高める効果があるが、その豊が20多を超 えると失透傾向が増大するので好ましくない。

SnO.は、高屈折低分散性の維持とガラスの安定 化に有効であるが、その違が5%を超えるとガラ スを箸しく角色するので好ましくない。

In: O. および Bi: O. は屈折率を高め失透傾向を 彼少させるのに有効であるが、 In: O. の量が20% を超えると失透しやすくなり、又 Bi: O. の量が30 多を超えるとカラスを著しく着色するようになる。

WO。は、屈折率を高めガラスを安定化するのに 有効であるが、その量が35%を超えると失透傾向 と着色性が増大する。

MgO、CaO、SrO、BaO および ZnO は、光 学性能の補正に用いることができ、又SiO 原料の ガラス中への密解性を高める効果があるが、これ らの成分の一種又は二種以上の合計量が10多を超 えると急にカラスは失遊しやすくなる。

LitO、NatO および Kt O は、SiO 原料の密

解性を高めるのに有効であるが、これらの成分の 一種又は二種以上の合計量が 0.5 %を超えるとガ ラスは著しく失透しやすくなるので好ましくない。

又、本発明においては、上配各酸化物の一種又は二種以上の全部又は一部と世換して、例えば、La、Y、AI、Pb、Mg、Ca、Sr、Ba、Cn、Li、Na および K 等の元素の弗化物を用い失透傾向を改善することができるが、これらの一種又は二種以上の弗化物版分に含まれる弗象の合計含有量が Fiに換算して 0.2 多を超えると均質なカラスが得がたくなる。

つぎに、本発明の光学カラスの実施組成例と原料 を という スの光学性能 (Nd、 Vd) を 表 1 および 表 2 に それ ぞれ 示す o

表文にみられるとおり、実施例のガラスは、いずれもThO。、CdO 等の有害成分を含まないにも 拘わらず、それぞれの屈折率に対するアンペ数が 大きく、従来得られなかつた高度な領域にまでお よぶ高屈折低分数性能を示していることがわかる。

本発明の光学ガラスは原科を1250~1400℃で

白金るつぼ等を使用して宿敝し、 泡切れと撹拌を 行つた後温度を降下させ、 適当な温度で金型に洗 し込んでアニールすることにより容易に製造する ことができる。

4.図面の簡単な説明

図1は本発明にかかるカラスの光学恒数の領域 を示す。

出額人代理人 羽 柴 隆

特別 昭53-4023(4)

	•	X 1						(#(文:直	t /	ヒント)		
A	Вю	La _t O	HfO.	Y. C.	GdO	Yb _i O _i	SiO,						
Ī	38.0	54 · U	8.0										
2	39.0	57.0	4.0										
3	34.0	52.0	14.0										
4	34.0	56 ⋅0	10.0										
5	38.0	60.0	2.0							•			
6	28.0	14.0	8.0		50.0				,	ļ			
7	27 . 0	34.0	7.5	3.0	26.0	i	2.5						
8	30.0	45. U	11.0				ļ	14.8				14/43	
9	28.0	15.0	12.0			40.0	2.0			l		WO'S	
10	30.0	30.0	18.0			15.0	3.0					WO,	
11	18-0	30 · 0	12.0		30.0		10.0		1				
	30.0	1				1							
13	35 . 0	10.0	15.0	15.0	25.0	1							
	22.0	l			31.0		3.0		ŀ	}			
	25.0			i		15.0			ŀ				
1	21 - 0	1	ļ	2.0	27.0		2.0		reir's	20	TαO	wa	
1	12.0	1	'						TiO.	3.0			
	12.0	!							TiV	Z.O.	TaO		
i	11.5	l			27.0		6.0		Title 1	3.0	8.0	₩O. 2 · 5	
1	12.0								Zi.V	20	3.0		[
21	21 . 0	49.0	5.0			$oxed{oxed}$		<u> </u>	L	ZrU, 5.0	20.0].

									(単位	: 重量-	دے۔	<u>/})</u>
*	В,О,	LaO.	H _f O _s	Y.O.	GdO	Yb Cl	SiO					
22	32.0	58.0	5.0					A1.0				
23	11.0	42.0	20.0				3.0		РьО 20.0			wo.
24	30.0	35.0	15.0		15.0					3m/3 5.0		
25	14.5	39.0	13.5				3.0				Ta V	
26	11.0	30.0	20.0		29.0	Ì	6.0	In O		" " ·	. .	
27	11.0	42.0	23.0	6.0			3.0			ZrO.	Ta-O.	
28	14. 0	32.0	18.0				6.0		0.0	30. 8		
29	45.5	41.0	5.5						CaO 8.0			wa
30	9.0	43.0	19.0				4 - 0			0-0	To O	WO,
31	10. σ	33.0	5.0				3.0	Int	Cath	4.8	TaO	₩0, 35. (
32	32.0	25.0	10 . 0					<u>Ι</u> Δ.0.	CaO		10:8	Lie
33	35.0	36.0	0 - 1	5.0	19.0		3 . 5		CaO 1.0	250		Li.
	33.0	34.0	40	4.0	22.0		2.0		CaO	ZnQ 1.8		Nau
35	43.5	46.0	1.0				1.7		CaO 7.5	HaO		Na.
36	40.0	41.5	7.0			İ	2.5	In O		BaO 9.0 ZnO 7.0		1
37	30.0	48.0	8.0	Ì			4 - 5	In.O.	MgO	5.0 5.0		
38		45.0	6.0			1			MgO 4.0 CaO 8.0	5.0	}	K. (
39		46.0	1.0		29.5		8.0		8.0			0 . 3 Lai 0 . 5
40	20.0	30.0 50.0	12.0	8.0	۰.5		2.0	A1.0	AIF			0 . 5
41 42	30.0	39.5	8.0	2.0	11.0		1.0	4 · 8 GeO	0.2		1	
	12.5	37.0	19.0	2.0	1.0		4.5	7.0	РьО 10.0	Bi.Q.		wo.
	30.0		10.0						10.0	15.0 2元 10.0		2.0

		表 2		
	Æ	Nd	γd	
Ī	1	1 . 7281	52.7	
	2	1 .7261	53.3	
	3	1.7292	51.7	
	4	1.7512	52.1	
	5	1.7311	53.3	
	6	1 .7751	51 - 1	
	7	1 .7811	50.8	
	8	1 .7131	55.7	
	9	1.7826	49.5	
	10	1.7471	51.7	
	11	1.7930	49.3	
	12	1 . 7875	49.7	
1	13	1.7592	51 -1	
l	14	1.8030	48.9	
Ì	15	1.8096	50.7	
	16	1.8256	48.4	
	17	1 .9551	35.7	
į	18	1.9661	32.4	
	19	1 .8720	43.0	
	20	1.9985	28.6	
1	21	1.9263	32.5	

Æ	Νd	√ d
22	1.7390	52.6
23	1.9270	33.5
24	1.7642	48.2
25	1 .8725	38.5
26	1.8725	45.6
27	1.9225	39.6
28	1.9130	35.7
.29	1.7001	55.4
30	1.9456-	-37.1
31	1.9391	32.6
32	1.8120	34.5
33	1.7295	54.7
34	1.7432	53.2
35	1.7011	56.7
36	1.7023	54 .8
37	1.7372	52.0
38	1.7184	53.5
39	1.7051	56.7
40	1.7911	49.2
41	1.7410	52.5
42	1.7282	54.5
43	1.9200	34.6
44	1 .7917	47.3

